Rec'd PET/PTO 2 & JAN 2005

(12)特許協力条約に基づいて公開された国際出願

(19) 世界知的所有権機関 国際事務局



(43) 国際公開日 2003年10月23日(23.10.2003)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 03/086684 A1

(51) 国際特許分類7: 41/54, C04B 37/02, 35/66 B22D 11/10, 41/50,

[JP/JP]; 〒806-8586 福岡県 北九州市八幡西区東浜町 1番1号 Fukuoka (JP).

(21) 国際出願番号:

PCT/JP03/04138

(22) 国際出願日:

2003年3月31日(31.03.2003)

(25) 国際出願の言語:

日本語

(26) 国際公開の言語:

日本語

(30) 優先権データ:

2002年4月2日 (02.04.2002) 特願2002-100366

(71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 黒崎 播磨株式会社 (KROSAKIHARIMA CORPORATION) (72) 発明者; および

(75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 緒方 浩二 (OGATA,Koji) [JP/JP]; 〒806-8586 福岡県 北九州市八 幡西区東浜町 1番1号 黒崎播磨株式会社 技術研究 所内 Fukuoka (JP).

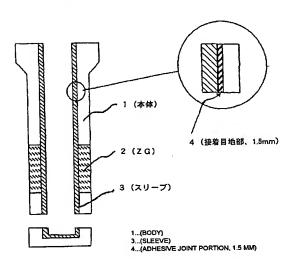
(74) 代理人: 小堀 益 , 外(KOHORI,Susumu et al.); 〒 812-0011 福岡県 福岡市博多区 博多駅前一丁目1-1 博多新三井ビル Fukuoka (JP).

(81) 指定国 (国内): AE, AG, AL, AM, AT, AU, AZ, BA, BB, BG, BR, BY, BZ, CA, CH, CN, CO, CR, CU, CZ, DE, DK,

/続葉有/

(54) Title: BINDING STRUCTURE OF REFRACTORY SLEEVE FOR INNER HOLE OF NOZZLE FOR CONTINUOUS CAST-

(54) 発明の名称: 連続鋳造用ノズル内孔用耐火物製スリーブの接合構造



(57) Abstract: A binding structure of a refractory sleeve with a body of a nozzle for continuous casting having a refractory sleeve containing 20 mass % or more of CaO attached on the inside of the body thereof for reducing the adhesion of alumina, wherein an adhesive material comprising a mixture of a refractory aggregate and a binder is applied to the outer face of the sleeve, a part or the whole of the surface of the inner wall of the hole in the nozzle body on which surface the refractory sleeve is to be attached, or a joint portion formed between the inserted refractory sleeve and the surface of the inner wall, and the porosity of the adhesive material after drying is adjusted so as to be 15 to 90 %. The binding structure allows the relaxation of thermal stress due to the rapid expansion resulting from the flow of molten steel into the inner hole during operation, which results in the prevention of the fallout of a sleeve and the adverse effect on the body of a nozzle due to the expansion thereof.

(57) 要約: CaOを20質量%以上含有する耐火物製スリーブをノズル本体に内挿してアルミナの付着を低減する 連続鋳造用ノズルにおいて、耐火物製スリーブの膨張により、脱落したり、ノズル本体に悪影響を及ぼすことのな いスリーブとノズル本体との接合構造を提供する。耐火物製スリーブ外周面若しくは耐火物製スリーブを装着する 本体内孔壁面の一部または全体、あるいは挿入した耐火物製スリーブ

DM, DZ, EC, EE, ES, FI, GB, GD, GE, GH, GM, HR, HU, ID, IL, IN, IS, JP, KE, KG, KP, KR, KZ, LC, LK, LR, LS, LT, LU, LV, MA, MD, MG, MK, MN, MW, MX, MZ, NI, NO, NZ, OM, PH, PL, PT, RO, RU, SC, SD, SE, SG, SK, SL, TJ, TM, TN, TR, TT, TZ, UA, UG, US, UZ, VC, VN, YU, ZA, ZM, ZW.

(84) 指定国 (広域): ARIPO 特許 (GH, GM, KE, LS, MW, MZ, SD, SL, SZ, TZ, UG, ZM, ZW), ユーラシア特許 (AM, AZ, BY, KG, KZ, MD, RU, TJ, TM), ヨーロッパ特許 (AT, BE, BG, CH, CY, CZ, DE, DK, EE, ES, FI, FR, GB,

GR, HU, IE, IT, LU, MC, NL, PT, RO, SE, SI, SK, TR), OAPI 特許 (BF, BJ, CF, CG, CI, CM, GA, GN, GQ, GW, ML, MR, NE, SN, TD, TG).

添付公開書類:

_ 国際調査報告書

2文字コード及び他の略語については、定期発行される 各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語 のガイダンスノート」を参照。

明細書

連続鋳造用ノズル内孔用耐火物製スリーブの接合構造

5 技術分野

本発明は、鋼の連続鋳造に使用する浸漬ノズル、上ノズル、スライディングノズル、下部ノズル、ロングノズル等のノズルの内孔へのアルミナ付着を防止、とくに、そのための内孔用耐火物製スリーブのノズルへの接合構造に関する。

10

15

20

背景技術

鋼の連続鋳造過程で浸漬ノズルの内孔に付着するアルミナ等の非金属介在物は、その最終品質に悪影響を与え、近年、要求される鋼材の品質が厳格になるに伴い、この非金属介在物の付着を減少させることに多くの努力が払われている。また、この浸漬ノズルの内孔への付着物は、長時間の鋳造においては内孔が閉塞をもたらし、鋳造を困難にし、生産性向上への障害をもたらす。

このアルミナ等の付着物を物理的に低減するために、従来から、アルゴンガスをノズルの内面から溶鋼中に吹き込むことが行われてきた。しかし、この手法はアルゴンガスの吹き込み量が多すぎると気泡が鋳片内に取り込まれて鋳造物中にピンホールを生じ、鋼材の欠陥をもたらすこととなる。 従って、ガスの吹き込み量は制約されるため必ずしも十分な低減の効果は得られない。

また、アルミナ等の付着物を化学的に低減するための手法として、浸漬 ノズルを構成する耐火材にアルミナ付着防止機能を持たせる手法もある。 それの代表的な耐火材が特公平2-23494号公報に開示されている。 この耐火材は、CaZrO3を主成分としたCaO-ZrO2クリンカーを 使用したCaO-ZrO2-黒鉛材質、いわゆる、ZCG材質であって、こ のZCGを浸漬ノズルの内孔に適用すしたものである。 このZCG材質は、現在のところ、一部実用化されているものの広く一般には適用されていない。その理由の一つは、アルミナの付着量が多い場合に付着防止の効果が十分発揮されないことにある。そのため、アルミナの付着量が多い場合には、付着防止効果を発揮するCaOの量を増量したり、あるいは、カーボン量を減量して相対的にCaO量を増加させる手法が採用される。しかし、CaO量の増量は耐火物の熱膨張率の増大をもたらすことになり、そのため、ノズル本体に適用した場合には熱スポールが発生し易くなる。また、内孔にのみに適用した場合にも、その膨張によりノズル本体部分を押し割る危険性がある。

また、特開昭62-24846号公報には内孔面に石灰質の耐火物製の円筒状スリーブを挿入することによって、アルミナの吸収性に優れ、内孔が閉塞することのない連続鋳造用ノズルが開示されているが、この場合も、石灰質耐火物の熱膨張率が大きいために、耐火物製スリーブの膨張によりノズル本体を押し割ってしまう問題がある。

15

20

25

5

10

発明の開示

本発明の第1の目的は、CaO含有の耐火物製スリープをノズル本体に内挿してアルミナの付着を低減する連続鋳造用ノズルにおいて、耐火物製スリーブの膨張によりノズル本体に悪影響を及ぼすことのない耐火物製スリープとノズル本体との接合構造を提供することにある。

本発明の他の目的は、ノズル本体に取り付けた耐火物製スリーブが熱膨張によっても脱落することのない接合構造を提供することにある。

さらに、本発明の他の目的は、アルミナの付着を効果的に低減できて、 操業の安定性と鋳片の品質向上に寄与する連続鋳造用ノズルを提供するこ とにある。

本発明は、アルミナ付着防止効果の高いCaO含有の耐火物製スリープ (以下スリープとも言う)をノズル本体に接着材を用いて接着するに際して、接着材により形成される目地部の気孔率を調整することで上記目的を 達成した。 本発明の実施の態様として、CaOを20質量%以上含有する耐火物製スリープを内装した連続鋳造用ノズルであって、スリーブ外周面若しくはスリーブを装着する本体内孔壁面の一部または全体、あるいは挿入したスリーブと本体内孔壁面間に形成された目地部に、耐火性骨材とバインダーとを混合した接着材を施して、乾燥後の接着材の目地部における気孔率を15~90%に調整したものである。

5

10

15

25

CaO含有耐火物製スリーブをノズル本体と一体化した連続鋳造用ノズルとしての耐スポール性は、スリーブをノズル本体とを一体成形した場合と、スリーブとして挿入して接着した場合とでは、接着した場合の方が優れている。これは、接着目地部が、使用時の内孔に溶鋼が流入して発生する急激な膨張による熱応力を緩和する機能を有するためと考えられる。

連続鋳造用ノズルの材質、構成、形状によって検討を行った結果、この応力緩和の作用させるためには、接着目地部の気孔率は15%以上必要であることを見出した。15%未満では接着目地部が応力を緩和する能力が小さく、ノズル本体を押し割る可能性が大きくなり適当ではない。また、一方気孔率が大きすぎた場合、接着力が不足してスリーブの一部が脱落するなどの問題が生じる。使用中は耐火物製スリーブの膨張によりノズル本体と密着状態に近くなることを考慮すると、気孔率は90%以下が実用可能範囲であり、30~75%がとくに好ましい。

20 本発明における気孔率は、あらかじめ接着材の真比重とノズル本体とス リーブ間の目地の体積を測定しておけば、接着材の充填重量から算出する ことができる。

接着材としては、耐火性骨材を溶剤で溶かれた液状のバインダー中に分散させたモルタル状の物や、耐火性骨材にフェノールレジンをコーティングさせたドライタイプなどを使用できる。通常はこれら接着材を塗布した後、溶剤の除去あるいはフェノールレジンを硬化させるための乾燥を行うが、本発明で言う気孔率はこのような乾燥処理を実施した後の気孔率を意味する。耐火性骨材の粒度は0.5mm以下のものが使用され、気孔率は目地厚に合わせ溶剤とバインダーの増減あるいは充填量を変えることによ

5

10

15

20

25

って設定される。

目地部への接着材の施すための方法としては、スリーブ外周面若しくは スリーブが装着される部分の本体内孔壁面の一部または全体に塗布する他、 吹付、接着材を浸したテープ状の物をスリーブへ巻き付けるなどの方法を 採用できる。さらには、接着材による目地部は、目地厚の大きさによって はスリーブ挿入後、目地部として本体内孔壁面との間に形成される間隙に 接着材を充填することによっても形成できる。

本発明のように、CaO含有量が20質量%以上のスリープをノズル本体に接着する場合、スリープの接着材に使用する耐火性骨材の成分としては、CaOとの反応性を考慮することが望ましい。すなわち、SiO2.Al2O3等は溶鋼熱による高温域ではCaOと反応して低融物を生成するので、これらを含有する耐火性骨材を一部使用する場合は成分量を十分に考慮する必要がある。これに対し、MgO、CaO、ZrO2などは、CaOと反応性が小さいために低融物を生成することが少なく、これらを単独あるいは複合された主成分の耐火性骨材を使用することが好ましい。

とくに、MgO材質は取り扱い性、コストの面から好適である。例えば、モルタル状の接着材の主要成分がMgOを主体とする場合、耐火性骨材の70質量%以上が焼結マグネシア、仮焼マグネシア、電融マグネシア等のマグネシア質原料を使用する。溶鋼による熱負荷による溶損の発生を避けるためには、MgOの純度95%以上、また、CaO、ZrO2などにおいても、SiO2、Al2O3などの不純成分が少ないものであることが好ましい。

さらに、MgOを主成分とした耐火性骨材と、アルミナおよび/またはA1を含む物質の1種以上をA1₂O₃として30質量%以下で併用した場合、溶鋼の熱負荷によってスピネルを生成し、その生成の際の膨張によって目地部の気孔率が低下し、さらにノズル本体とスリーブの接着強度が増大する。このスピネルの生成は注入開始時の熱応力を緩和した後に徐々に生成するため、注入開始時のスポールには悪影響を及ぼさない。しかしながら、併用する物質がA1₂O₃として30質量%を越えるとスリーブ中の

CaOとの反応による低融物の生成量が多くなるため好ましくない。

目地部の厚みはとくには制限されるものではないが、目地による応力緩和機能と接着性を考慮すると0.5~2.5 mmの範囲が好ましい。目地厚が小さい場合には応力緩和機能を高めるために目地部の気孔率は高い方が好ましく、目地厚が大きい場合には接着機能を高めるため目地部の気孔率は低い方が好ましい。

図面の簡単な説明

図1は 本発明を浸漬ノズルに適用した例を示す。

10

5

発明を実施するための最良の形態

図1において、1はノズル本体を、2はスラグラインに用いた乙G材質を、3はスリーブを、そして、4は接着目地部を示す。

表1に示すA~Fは、浸漬ノズルの各部分に使用する材質例を示す。

15

【表1】

						E	-
	配合名	A	В	С	D	E	T.
配名)割合						
HE !	<u> </u>	2 5	2 5	2 0		2 5	
1 1					_	_	-
質	A 1 2 O 3	7 5			 	2.5	4.0
	MgO	_	75	. –		3 5	-
量		 		6.0	7 0	\ –	
1%	ZrO2				20	4 0	6.0
	CaO	T -	l – _	20	3 0	1 40	1 0 0
1							

【表2】

										ļ				8	E	_		子物屋
		١	1		1		먐		子物位	至		H		紀	7		1	2
大	*	*			¥		<u>F</u> .		7				ļ	ļ.,	0 -	C	7	4
に教が		•	۱.	-			ď	4	6	۲.	<u>~</u>	<u></u>	0.1		77	ر ا	F	-
1 2	1 2	2		س	4	n		-	,	1	-	-	<	۷	A	A	K	٧
,	•	-	_	<	<	۵	Ø	¥	Κ,	K	A	4	c		1	1	1	4
A A A		₹,	4	4	4	1	1	1	3	4	4	_	_	Ω	Ω	<u> </u>	<u>ا</u>	2
_	-	ر		<u>ر</u>	C	ပ	ပ	ر	ر	5	1	1		1	,	1	0	ó R
_	_	7		1	1	1	L	3	ט	-	T.	20	30	4 5	_ o	0	2 0	2
_	_	9.0		0	45	9	ი `	20	3	?	•			9			C	C
10 101	2	2		,	1	1	1		C	>	<	C	Ċ	_ >	>)))
0 0 ×		0		0	0))))	<	1))					
				_									1	1	1	0	C	>
					1	9	9	C	^	C	C	С	0)	>))	<
0 0		0		0	0)	>)	<))))					
			7															

試験結果で、○は問題なし、△は微細な問題発生、×は大きな問題発生を示す。

【表3】

	数例	,	- - - -		<u></u>		۲۲,		9.5		_ C	_ >			×	 :			
-	<u> </u>	L	200	1	<u>~</u>	╀	۲۲)	1	0	4	_ C)	_	1	<	1			
	照		2.7		α	1	(z	+	7	2	()	_		_)			
			96	3	α	7	ני	•	9)				>			
	群	;	ر بر	7 7	۵		Ĺ		ץ צ	4 0)			9	> _			
			7 6	7	٦	Ω	Ü	4	6	ر ا	() _)		1	> 			
	¥	ŧ	L	S 2	L	Ω	ŀ	4	Ľ		L	С _	>		ľ	О —		4	
			6	77	ľ	2	١	<u>-</u>	L	7	4	<	1		1	С —			
	j	がを		_	1	2	1	<u>'</u>	1		4	>	_			_			
		光 翠	1	ع	1	<u>~</u>	1	(T.	4	0	4	_	>			×	< 		
				-	١	æ	3	<u>(</u>	1	0	_		> _	_		~	1		
		띪		ر د	2	α	3	[=	اد	2 0	> -	9) -	_			>	_	
				-	7	ρ		μ	4	L	> >	L) —		4	> 		
		ä	ĸ	1	10	u	מ	r	ม	L	40	₽	С _) —		k	Э —		
					1	۶	Ω	٢	<u>ப</u>	3	3		C) 		1	о —		
		1	4	t	9 7	Į.	20	1		L	2 2 -		<u>_</u>) 		ľ	<u> </u>		
				ľ	2	- 1	<u>m</u>		(F)				~	1		1	0		
			化較 例		r.	·	C C		(4.	1	<u>-</u>	7	;	× 			0		
				_,			神神	7 2	ープ状節	X Z	年下川の中	3時の以代作		母材の押割り			7リーブの剥落		
							未休林	1	7112	\ <	13	四路記	ŀ	学	-	Ť	塩	[盤

試験結果で、○は問題なし、△は微細な問題発生、×は大きな問題発生を示す。

5

10

15

表1に示すA~Fの材質を、表2、3に示す組み合わせによって、図1に示すような浸漬ノズルを作製した。これらの例において、スラグラインに用いたZG材質としては、FCが16質量%、ZrO2が80質量%、Ca Oが4質量%のものを共通して使用した。ノズル本体1とスリーブ3間の接着用目地4は1.5 mm厚とし、接着材の充填量を変えることで、目地部の気孔率を調整した。接着材としてはMgO骨材100重量部に対してノボラック型フェノールレジン10重量部、ヘキサミン1重量部、エタノール10重量部からなるモルタルを使用した。

これらの浸漬ノズルの試料に1550℃の溶鋼を注入しスポールテストを行い、母材の押し割りとスリーブの剥落について評価を行った。問題がなかった場合を○、微小な問題が発生した場合を△、大きな問題が発生した場合を×とした。

表 2、 3 に示すように、実施例として示す組み合わせにおいて、目地部の気孔率が 1 5 \sim 9 0 %であれば、スポール試験結果が、母材の押し割り、スリーブの剥落について良好な物および微小な問題しか発生していないものも含めて、適応可能であった。

産業上の利用可能性

本発明は、金属の鋳造用ノズル、とくに溶鋼の連続鋳造に使用する浸漬 ノズル、上ノズル、スライディングノズル、下部ノズル、ロングノズル等 の各種ノズル内孔へのアルミナの付着が予想される各種の部位に適用できる。

請 求 の 範 囲

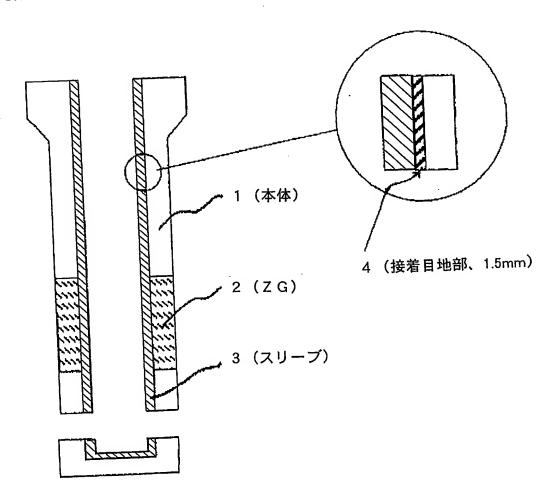
- 1. CaOを20質量%以上含有する耐火物製スリーブを内装した連続鋳造用ノズルにおいて、前記スリーブ外周面若しくは前記スリーブが装着される部分の本体内孔壁面の一部または全体、あるいは挿入された前記スリーブと本体内孔壁面間に形成される目地部に対して、耐火性骨材とバインダーとを混合した接着材を施して、乾燥された目地部接着材の気孔率を15~90%に調整した連続鋳造用ノズル内孔用耐火物製スリーブの接合構造。
- 10 2. 気孔率は、接着材を構成する溶剤とバインダーの増減あるいは充填量を変えることで調整した請求項1に記載の連続鋳造用ノズル内孔用耐火物製スリーブの接合構造。
 - 3. 接着材を構成する主な耐火性骨材が、MgOを主成分とする耐火性骨材である請求項1に記載の連続鋳造用ノズル内孔用耐火物製スリーブの接合構造。
 - 4.接着材が、粒径0.5mm以下で構成するMgOを主成分とした耐火性骨材を70質量%以上とし、アルミナ及び/またはAlを含む物質の一種以上をAl₂O₃として30質量%以下含有する請求項3に記載の連続鋳造用ノズル内孔用耐火物製スリープの接合構造。

15

5

1/1

FIG. 1



INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.
PCT/JP03/04138

A. CLASSIF	ICATION OF SUBJECT MATTER L ⁷ B22D11/10, B22D41/50, B22D41/	54, C04B37/02, C04B35	/66				
According to I	nternational Patent Classification (IPC) or to both national	classification and IPC					
B. FIELDS	SEARCHED	existention symbols)					
	SEARCHED umentation searched (classification system followed by cla 1 B22D11/10, B22D41/50, C04B37/	702, C04B35/66					
		that web documents are included in	the fields searched				
Jitsuy	Titawa Shinan Kobo 1971–2003 Ji	tsuyo Shinan Toroku Koho	1996-2003				
Electronic da	ta base consulted during the international search (name of	data base and, where practicable, sear	ch terms used)				
L.SSE SIE							
C DOCUM	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT						
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate the company of the compa	priate, of the relevant passages	Relevant to claim No.				
	- CERCOL A (Kurosaki Corp.)						
$\frac{X}{Y}$	7 05 March, 1996 (05.03.96), Figs. 1 to 6; Par. Nos. [0018] to [0032] (Family: none)						
A	JP 2-23494 B2 (Kurosaki Corp.), 24 May, 1990 (24.05.90), Column 3, line 27 to column 4, line 35 (Family: none)						
P,A	JP 2003-40672 A (Shinagawa Re: Ltd.), 13 February, 2003 (13.02.03), Par. Nos. [0012] to [0025] (Family: none)	fractories Co.,	1-4				
× Fur	ther documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.					
* Spec "A" docu consi "E" earli date "L" doct citet spec "O" doct mea	* Special categories of cited documents: "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance earlier document but published on or after the international filing date "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means "B" document published after the international filing date but later "T" later document published after the international filing priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention cannot document of particular relevance; the claimed invention cannot considered novel or cannot be considered to involve an invention cannot considered to involve an invention considered to involve an invention cannot considered to involve an invention considered to involve a						
D-464	the priority date claimed the actual completion of the international search June, 2003 (05.06.03)	Date of mailing of the international s 17 June, 2003 (17	.06.03)				
Name an	d mailing address of the ISA/ panese Patent Office	Authorized officer					
Faceimil		Telephone No.					

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International application No.
PCT/JP03/04138

		•	
C (Continual	tion). DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT		
Category*	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant	ant passages	Relevant to claim No.
Y	JP 6-305844 A (Kawasaki Steel Corp.), 01 November, 1994 (01.11.94), Par. Nos. [0007] to [0013] (Family: none)		2,3
Y	JP 8-283074 A (Nippon Steel Corp.), 29 October, 1996 (29.10.96), Par. Nos. [0008] to [0022] (Family: none)		4

Α.	発明の属	する分野の分類(国際特許分類(IPC))						
	Int. Cl	B22D11/10, B22D41/50, B22D41/54, C04B37/02, C04B3						
B.	調査を行	った分野 小限資料(国際特許分類(IPC))						
		B22D11/10, B22D41/50, B22D41/54, C04B37/02, C04B	35/66					
	日本国実用第日本国公開第日本国登録第日本国登録第	の資料で調査を行った分野に含まれるもの 新案公報 1922-1996年 実用新案公報 1971-2003年 実用新案公報 1994-2003年 新案登録公報 1996-2003年						
国	国際調査で使用した電子データベース(データベースの名称、調査に使用した用語)							
	C. 関連すると認められる文献 - 関連する							
	71 m tho							
	カテゴリー* 引用文献名 及び一部の箇所が関連するときは、その関連する箇所の扱が、 はいれて							
	X JP 8-57601 A(黒崎窯業株式会社), 1996. 03. 05, Y 第1-6図, 0018-0032欄(ファミリーなし)							
	A JP 2-23494 B2(黒崎窯業株式会社), 1990. 05. 24, 1-4 第3欄27行-第4欄35行(ファミリーなし)							
	PΑ	JP 2003-40672 A(品川白煉瓦株式 0012-0025欄(ファミリーなし)	会社), 2003. 02. 13,	1-4				
1		la contraction of the contractio		A.				
				川紅を参照				
1	X C欄の続	きにも文献が列挙されている。	□ パテントファミリーに関する別	THAT E THE				
F	* 引用文献のカテゴリー 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献(理由を付す) 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願 「&」同一パテントファミリー文献							
	国際調査を完		国際調査報告の発送日 17.06.)3				
	日之	周の名称及びあて先 国特許庁 (ISA/JP) 郵便番号100-8915 京都千代田区霞が関三丁目4番3号	特許庁審査官(権限のある職員) 中 澤 登 電話番号 03-3581-110	印 4E 8727 1 内線 6365				
- 1	東ブ	京都工厂田区段が第二1日4年3万						

	国際調査報告	国际山嶼番グ エピエグリエ	
C (続き).	関連すると認められる文献		ERENA L. W
引用文献の		ナーンの関連する第所の表示	関連する 請求の範囲の番号
カテゴリー*	引用文献名 及び一部の箇所が関連するとき	a、その民産する面がのなっ。 DO/ 11 O1	2, 3
Y	JP 6-305844 A(川崎製鉄株式会社),1	994. 11. U1,	1 2,0
	0007-0013欄(ファミリーなし)		
Y	JP 8-283074 A(新日本製鐵株式会社)	, 1996. 10. 29,	4
Y	0008-0022欄(ファミリーなし)		
	0000 0011111111111111111111111111111111		
}			
j			
	,		
			<u> </u>
Ì			
}			
}			
}			
	[
1			
}			
1	1		